PCT

From the INTERNATIONAL BUREAU

To:

NOTIFICATION CONCERNING SUBMISSION OR TRANSMITTAL OF PRIORITY DOCUMENT

(PCT Administrative Instructions, Section 411)

SHIRAI, Shigetaka Yoshikawa Bldg. 3F 2-5, Nishi-shinbashi 2-chome Minato-ku, Tokyo 1050003 Japan

Date of mailing (day/month/year) 19 May 2004 (19.05.2004)						
Applicant's or agent's file reference F-1096	IMPORTANT NOTIFICATION					
International application No. PCT/JP2004/003964	International filing date (day/month/year) 23 March 2004 (23.03.2004)					
International publication date (day/month/year) Not yet published	Priority date (day/month/year) 27 March 2003 (27.03.2003)					
Applicant JSR CORPORATION et al						

- 1. By means of this Form, which replaces any previously issued notification concerning submission or transmittal of priority documents, the applicant is hereby notified of the date of receipt by the International Bureau of the priority document(s) relating to all earlier application(s) whose priority is claimed. Unless otherwise indicated by the letters "NR", in the right-hand column or by an asterisk appearing next to a date of receipt, the priority document concerned was submitted or transmitted to the International Bureau in compliance with Rule 17.1(a) or (b).
- 2. (If applicable) The letters "NR" appearing in the right-hand column denote a priority document which, on the date of mailing of this Form, had not yet been received by the International Bureau under Rule 17.1(a) or (b). Where, under Rule 17.1(a), the priority document must be submitted by the applicant to the receiving Office or the International Bureau, but the applicant fails to submit the priority document within the applicable time limit under that Rule, the attention of the applicant is directed to Rule 17.1(c) which provides that no designated Office may disregard the priority claim concerned before giving the applicant an opportunity, upon entry into the national phase, to furnish the priority document within a time limit which is reasonable under the circumstances.
- 3. (If applicable) An asterisk(*) appearing next to a date of receipt, in the right-hand column, denotes a priority document submitted or transmitted to the International Bureau but not in compliance with Rule 17.1(a) or (b) (the priority document was received after the time limit prescribed in Rule 17.1(a) or the request to prepare and transmit the priority document was submitted to the receiving Office after the applicable time limit under Rule 17.1(b)). Even though the priority document was not furnished in compliance with Rule 17.1(a) or (b), the International Bureau will nevertheless transmit a copy of the document to the designated Offices, for their consideration. In case such a copy is not accepted by the designated Office as priority document, Rule 17.1(c) provides that no designated Office may disregard the priority claim concerned before giving the applicant an opportunity, upon entry into the national phase, to furnish the priority document within a time limit which is reasonable under the circumstances.

Priority date

Priority application No.

Country or regional Office or PCT receiving Office

Date of receipt of priority document

27 Marc 2003 (27.03.2003)

2003-086775

JP

13 May 2004 (13,05,2004)

MAY. 3 1. 2004
RECEIVED

The International Bureau of WIPO 34, chemin des Colombettes 1211 Geneva 20, Switzerland

Authorized officer

Remedios Landicho (Fax 338 7010)

Facsimile No. (41-22) 338.70.10

Telephone No. (41-22) 338 9999

remy

DOCKET NO.: 266057US 0PCT

IN THE UNITED STATES PATENT AND TRADEMARK OFFICE

IN RE APPLICATION OF: Teruo AOYAMA, et al.

SERIAL NO.: NEW U.S. PCT APPLICATION

FILED: HEREWITH

INTERNATIONAL APPLICATION NO.: PCT/JP04/03964

INTERNATIONAL FILING DATE: March 23, 2004

FOR: RESIN MOLDING AND WORKED ITEM THEREFROM

REQUEST FOR PRIORITY UNDER 35 U.S.C. 119 AND THE INTERNATIONAL CONVENTION

Commissioner for Patents Alexandria, Virginia 22313

Sir:

In the matter of the above-identified application for patent, notice is hereby given that the applicant claims as priority:

COUNTRY

Japan

APPLICATION NO

2003-086775

DAY/MONTH/YEAR

27 March 2003

Certified copies of the corresponding Convention application(s) were submitted to the International Bureau in PCT Application No. PCT/JP04/03964. Receipt of the certified copy(s) by the International Bureau in a timely manner under PCT Rule 17.1(a) has been acknowledged as evidenced by the attached PCT/IB/304.

Respectfully submitted, OBLON, SPIVAK, McCLELLAND, MAIER & NEUSTADT, P.C.

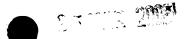
Customer Number 22850

(703) 413-3000 Fax No. (703) 413-2220 (OSMMN 08/03) Norman F. Oblon Attorney of Record Registration No. 24,618

Surinder Sachar

Registration No. 34,423

Corwin P. Umbach, Ph.D. Registration No. 40,211





REC'D 13 MAY 2004

PCT

WIPO

23. 3. 2004

日本国特許庁 JAPAN PATENT OFFICE

別紙添付の書類に記載されている事項は下記の出願書類に記載されている事項と同一であることを証明する。

This is to certify that the annexed is a true copy of the following application as filed with this Office.

出願年月日 Date of Application:

n 6 4.

2003年 3月27日

出 願 番 号 Application Number: 特願2003-086775

[ST. 10/C]:

[JP2003-086775]

出 願 人 Applicant(s):

J S R 株式会社

PRIORITY

SUBMITTED OR TRANSMITTED IN COMPLIANCE WITH RULE 17.1(a) OR (b)

特許庁長官 Commissioner, Japan Patent Office 2004年 4月22日





【書類名】

特許願

【整理番号】

9780

【提出日】

平成15年 3月27日

【あて先】

特許庁長官殿

【国際特許分類】

CO8J 7/00

CO8L 9/00

【発明者】

【住所又は居所】

東京都中央区築地二丁目11番24号 ジェイエスアー

ル株式会社内

【氏名】

青山 彰夫

【発明者】

【住所又は居所】

東京都中央区築地二丁目11番24号 ジェイエスアー

ル株式会社内

【氏名】

古市 稔

【特許出願人】

【識別番号】

000004178

【氏名又は名称】

ジェイエスアール株式会社

【代理人】

【識別番号】

100085224

【弁理士】

【氏名又は名称】

白井 重隆

【電話番号】

03-3580-5908

【手数料の表示】

【予納台帳番号】

009564

【納付金額】

21,000円

【提出物件の目録】

【物件名】

明細書 1

【物件名】

要約書 1

【プルーフの要否】 要



【発明の名称】 樹脂成形品およびその加工品

【特許請求の範囲】

【請求項1】 (A) 結晶化度が5%以上であるシンジオタクチック1,2 ーポリブタジエン100~60質量部、ならびに(B) ポリエチレン、ポリプロピレン、スチレンーブタジエンースチレンブロック共重合体(SBS)、スチレンーイソプレンースチレンブロック共重合体(SIS)、これらの水素化物(SEBSまたはSEPS)、上記シンジオタクチック1,2ーポリブタジエン以外のポリブタジエン(BR)、ABS樹脂、ポリイソプレン、ポリエチレン(LLDPE、ULDPEまたはLDPE)、エチレン一酢酸ビニルコポリマー、エチレンーアクリル酸エステルコポリマー、およびエチレンーメタクリル酸コポリマーの群から選ばれた少なくとも1種の熱可塑性ポリマー0~40質量部[ただし、(A)+(B)=100質量部]を含有する樹脂成形品を電子線照射して得られる成形品であって、電子線照射後の50%伸びにおける弾性率(M250)が電子線照射前の50%伸びにおける弾性率(M150)の1.01~2.5倍であり、かつ耐蒸気滅菌性を有することを特徴とする樹脂成形品。

【請求項2】 2mmシートのヘイズ値が30以下の透明性を有する請求項1記載の樹脂成形品。

【請求項3】 電子線照射後のトルエン不溶分が50~99質量%である請求項1または2記載の樹脂成形品。

【請求項4】 電子線照射量が、電子線加速電圧(keV)と照射線量(Mrad)の積で2,000~20,000(keV·Mrad)である請求項1~3いずれかに記載の樹脂成形品。

【請求項5】 成形品形態がチューブ、シート、フィルム、バッグ、および コネクターの群から選ばれた少なくとも1種である請求項1~4いずれかに記載 の樹脂成形品。

【請求項6】 ハロゲン原子の含有量が20ppm以下である請求項1~5いずれかに記載の樹脂成形品。

【請求項7】 医療用途である請求項1~6いずれかに記載の樹脂成形品。

【請求項8】 請求項1~7いずれかに記載の樹脂成形品を加工して得られる加工品。

【請求項9】 食品用途、履き物用途、車両用途、電線被覆用途などである 請求項8記載の加工品。

【発明の詳細な説明】

[0001]

【発明の属する技術分野】

本発明は、シンジオタクチック 1, 2 ーポリブタジエン含有組成物からなる樹脂成形品を電子線照射して得られる成形品に関する。さらに詳しくは、柔軟性と硬度とに優れ、かつ耐蒸気滅菌性を有するシンジオタクチック 1, 2 ーポリブタジエン含有成形品に関する。

[0002]

【従来の技術】

シンジオタクチック 1, 2ーポリブタジエンは、プラスチック(硬度)とゴム (弾性、柔軟性)との性質を併せ持つ熱可塑性エラストマーであり、一定の結晶 性を持ちながら、汎用されているポリマー加工機によって容易に成形することが 可能であるため、各種工業用品に用いられるようになっている。特に、耐ガス透 過性、透明性に優れ、可塑剤を多量に必要とする塩化ビニル系樹脂などに較べ、 可塑剤無添加で成形加工でき、柔軟かつ自己粘着性を適度に有するので、輸液用 チューブ、およびカテーテルなどの医療用途への応用が拡大しつつある。

[0003]

しかし、シンジオタクチック 1, 2ーポリブタジエンは、結晶化度が低い場合には、融点が 70~95℃と低く、これを輸液用チューブや輸液容器、およびカテーテルなどの医療用具に用いて、蒸気滅菌すると、耐熱性に乏しく、実用上問題となることがあった。

シンジオタクチック 1, 2 ーポリブタジエンの、プラスチック(硬度)とゴム (弾性、柔軟性)との性質を併せ持つ熱可塑性エラストマーであるという特性を 保持しつつ、性能バランスの不足を解消する方法として、限定された波長の紫外 線を照射することにより成形物の表層のみを架橋させて硬化させる方法が提案さ れている(特許文献 1)。この方法は、医療用部材としての、柔軟性、透明性および耐熱性(耐高圧蒸気滅菌性)の性能バランスの向上の点では相応の効果を発揮するものである。

[0004]

【特許文献1】

特開2000-129017号公報

[0005]

また、より硬質な表面を得るため、電子線を照射する方法も種々提案されている。これらの方法は、耐傷付き性については一定の効果を発揮するものである。

[0006]

しかしながら、上記公報に開示された方法により得られる成形物は、限定された領域の波長の紫外線照射によって表層のみを架橋するものであるため、例えば医療用チューブの内部の耐熱性については、必ずしも十分に満足し得るものではない。また、従来の電子線を用いる方法は、成形物の内部をも過剰に硬質化してしまい、シンジオタクチック1,2ーポリブタジエンが有する1つの性質である柔軟性がほとんど失われてしまうという問題がある。

[0007]

【発明が解決しようとする課題】

本発明は、上述の問題に鑑みなされたもので、輸液用チューブ、輸液用容器、 およびカテーテルなどの医療用途などに有用な、柔軟性と硬度とに優れるととも に、耐蒸気滅菌性に優れたシンジオタクチック 1, 2 ーポリブタジエン含有成形 品を提供することを目的とする。

[0008]

【課題を解決するための手段】

本発明は、(A) 結晶化度が5%以上であるシンジオタクチック1, $2-ポリプタジエン<math>100\sim60$ 質量部、ならびに(B) ポリエチレン、ポリプロピレン、スチレンーブタジエンースチレンブロック共重合体(SBS)、スチレンーイソプレンースチレンブロック共重合体(SIS)、これらの水素化物(SEBS、またはSEPS)、上記シンジオタクチック1, 2-ポリブタジエン以外のポ

リブタジエン (BR)、ABS樹脂、ポリイソプレン、ポリエチレン (LLDPE、ULDPE、またはLDPE)、エチレン一酢酸ビニルコポリマー、エチレンーアクリル酸エステルコポリマー、およびエチレンーメタクリル酸コポリマーの群から選ばれた少なくとも1種の熱可塑性ポリマー0~40質量部 [ただし、

(A) + (B) = 100 質量部]を含有する樹脂成形品を電子線照射して得られる成形品であって、電子線照射後の50%伸びにおける弾性率 $(M2_{50})$ が電子線照射前の50%伸びにおける弾性率 $(M1_{50})$ の1.01~2.5倍であり、かつ耐蒸気滅菌性を有することを特徴とする樹脂成形品に関する。

ここで、樹脂成形品のヘイズ値は、30以下の透明性を有するものが好ましい

また、電子線照射後の樹脂成形品のトルエン不溶分は、通常、50~99質量%である。

さらに、電子線照射量は、電子線加速電圧 (kV) と照射線量 (Mrad) の 積で2,000~20,000 (keV·Mrad) である。

樹脂成形品の具体例としては、チューブ、シート、フィルム、バッグ、および コネクターの群から選ばれた少なくとも1種が挙げられる。

これらの樹脂成形品は、ハロゲン原子の含有量が20ppm以下であることが 好ましい。

本発明の樹脂成形品は、特に医療用途に応用される。

さらに、本発明は、上記樹脂成形品を加工して得られる食品用途、履き物用途 、車両用途、電線被覆用途などの加工品に関する。

[0009]

【発明の実施の形態】

(A) シンジオタクチック1,2-ポリブタジエン

本発明に用いられる(A)シンジオタクチック 1, 2-ポリブタジエンは、結晶化度が 5 %以上、好ましくは 1 0 \sim 4 0 %の結晶性を有するシンジオタクチック 1, 2-ポリブタジエンであり、その融点は、好ましくは 5 0 \sim 1 3 0 \sim ∞ らに好ましくは 0 \sim 1 2 0 ∞ の範囲にある。結晶化度・融点がこの範囲にあることにより、引張強度、引裂強度などの力学強度と柔軟性に優れる結果となる。

[0010]

本発明に用いられる(A)シンジオタクチック1,2ーポリブタジエンは、例えば、1,2ー結合含有量が70%以上のものであり、例えば、コバルト化合物およびアルミノオキサンを含有する触媒の存在下に、ブタジエンを重合して得られるものであるが、この製造方法に限定されるものではない。

[0011]

本発明に用いられる(A)シンジオタクチック1,2ーポリブタジエンのブタジエン結合単位における1,2ー結合含有量は、通常、70%以上、好ましくは80%以上、さらに好ましくは90%以上である。1,2ー結合含有量が70質量%以上であることにより、当該1,2ーポリブタジエンが良好な熱可塑性エラストマーとしての性質が発揮される。

[0012]

本発明に用いられる(A)シンジオタクチック 1,2 ーポリブタジエンは、ブタジエン以外の共役ジエンが少量共重合していてもよい。ブタジエン以外の共役ジエンとしては、1,3 ーペンタジエン、高級アルキル基で置換された 1,3 ーブタジエン誘導体、2 ーアルキル置換 -1 ,3 ーブタジエンなどが挙げられる。このうち、高級アルキル基で置換された 1,3 ーブタジエン誘導体としては、1ーペンチル -1 ,3 ーブタジエン、1 ーへキシル -1 ,3 ーブタジエン、1 ーへプチル -1 ,3 ーブタジエン、1 ーへ

[0013]

ここで、2-アルキル置換-1, 3-ブタジエンの代表的なものは、2-メチル-1, 3-ブタジエン(イソプレン)、2-エチル-1, 3-ブタジエン、2-プロピル-1, 3-ブタジエン、2-イソプロピル-1, 3-ブタジエン、2-イソブチル-1, 3-ブタジエン、2-アミル-1, 3-ブタジエン、2-イソアミル-1, 3-ブタジエン、2-ヘキシル-1, 3-ブタジエン、2-ヘキシル-1, 3-ブタジエン、2-イソヘキシル-1, 3-ブタジエン、2-イソヘキシル-1, 3-ブタジエン、2-イソヘプチル-1, 3-ブタジエン、2-イソヘプチル-1, 3-ブタジエン、2-イソ

オクチルー1,3ーブタジエンなどが挙げられる。これらの共役ジエンのなかで、ブタジエンと共重合される好ましい共役ジエンとしては、イソプレン、1,3ーペンタジエンが挙げられる。重合に供される単量体成分中のブタジエンの含有量は50モル%以上、特には70モル%以上が好ましい。

[0014]

本発明で用いられる (A) シンジオタクチック 1, 2 ーポリブタジエンは、上述したように、例えば、コバルト化合物およびアルミノオキサンを含有する触媒の存在下に、ブタジエンを重合して得られる。上記コバルト化合物としては、好ましくは炭素数 4 以上のコバルトの有機酸塩を挙げることができる。このコバルトの有機酸塩の具体例として、酪酸塩、ヘキサン酸塩、ヘプチル酸塩、2 ーエチルーヘキシル酸などのオクチル酸塩、デカン酸塩や、ステアリン酸、オレイン酸、エルカ酸などの高級脂肪酸塩、安息香酸塩、トリル酸塩、キシリル酸塩、エチル安息香酸などのアルキル、アラルキル、アリル置換安息香酸酸塩やナフトエ酸塩、アルキル、アラルキルもしくはアリル置換ナフトエ酸塩を挙げることができる。これらのうち、2 ーエチルヘキシル酸のいわゆるオクチル酸塩や、ステアリン酸塩、安息香酸塩が、炭化水素溶媒への優れた溶解性のために好ましい。

[0015]

上記アルミノオキサンとしては、例えば下記一般式(I)または一般式(II)で表されるものを挙げることができる。

【化1】

$$R_2$$
-Al- $(OAl)_m$ -OAl R_2 -----(I)

 R

-----(II)

 $(OAl)_{m+2}$
 R

[0017]

この一般式(I)あるいは(II)で表されるアルミノオキサンにおいて、Rは

メチル基、エチル基、プロピル基、ブチル基などの炭化水素基であり、好ましくはメチル基、エチル基であり、特に好ましくはメチル基である。また、mは、2以上、好ましくは5以上、さらに好ましくは10~100の整数である。アルミノオキサンの具体例としては、メチルアルミノオキサン、エチルアルミノオキサン、プロピルアルミノオキサン、ブチルアルミノオキサンなどを挙げることができ、メチルアルミノオキサンが特に好ましい。

[0018]

重合触媒は、上記コバルト化合物とアルミノオキサン以外に、ホスフィン化合物を含有することが極めて好ましい。ホスフィン化合物は、重合触媒の活性化、ビニル結合構造および結晶性の制御に有効な成分であり、好ましくは下記一般式(III)で表される有機リン化合物を挙げることができる。

[0019]

P (Ar) $_n$ (R′) $_{3-n}$ (III)

一般式(III)中、Arは下記で示される基を示す。

[0020]

【化2】

$$R^1$$
 R^2

[0021]

(上記基において、 R^1 , R^2 , R^3 は、同一または異なって、水素原子、炭素数が好ましくは $1\sim6$ のアルキル基、ハロゲン原子、炭素数が好ましくは $1\sim6$ のアルコキシ基または炭素数が好ましくは $6\sim1$ 2のアリール基を表す。)

また、一般式(III)中、R´はシクロアルキル基、アルキル置換シクロアルキル基を示し、nは $0\sim3$ の整数である。

[0022]

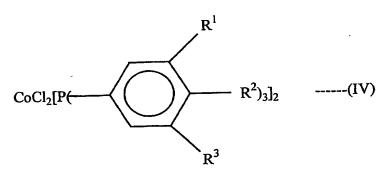
一般式(III)で表されるホスフィン化合物としては、具体的に、トリー(3 ーメチルフェニル)ホスフィン、トリー (3-エチルフェニル)ホスフィン、ト リー(3,5-ジメチルフェニル)ホスフィン、トリー(3,4-ジメチルフェ ニル) ホスフィン、トリー (3 ーイソプロピルフェニル) ホスフィン、トリー(3-t-ブチルフェニル) ホスフィン、トリー(3,5-ジエチルフェニル) ホ スフィン、トリー (3-メチルー5-エチルフェニル) ホスフィン)、トリー(3-フェニルフェニル) ホスフィン、トリー(3,4,5-トリメチルフェニル) ホスフィン、トリー (4ーメトキシー3, 5ージメチルフェニル) ホスフィン 、トリー(4-エトキシー3, 5-ジエチルフェニル)ホスフィン、トリー(4 ーブトキシー3, 5ージブチルフェニル) ホスフィン、トリ (pーメトギシフェ ニルホスフィン)、トリシクロヘキシルホスフィン、ジシクロヘキシルフェニル ホスフィン、トリベンジルホスフィン、トリ(4-メチルフェニルホスフィン) 、トリ(4 -エチルフェニルホスフィン)などを挙げることができる。これらの うち、特に好ましいものとしては、トリフェニルホスフィン、トリー(3ーメチ ルフェニル) ホスフィン、トリー(4-メトキシー3,5-ジメチルフェニル) ホスフィンなどが挙げられる。

[0023]

また、コバルト化合物として、下記一般式 (IV) で表される化合物を用いることができる。

[0024]

【化3】



[0025]

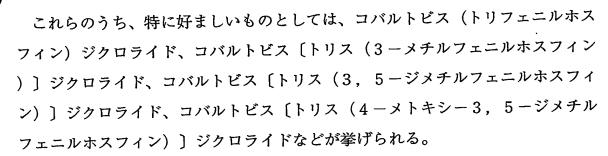
上記一般式 (IV) で表される化合物は、塩化コバルトに対し上記一般式 (III)

においてnが3であるホスフィン化合物を配位子に持つ錯体である。このコバルト化合物の使用に際しては、あらかじめ合成したものを使用してもよいし、あるいは重合系中に塩化コバルトとホスフィン化合物を接触させる方法で使用してもよい。錯体中のホスフィン化合物を種々選択することにより、得られるシンジオタクチック1,2一ポリブタジエンの1,2一結合の量、結晶化度の制御を行なうことができる。

[0026]

上記一般式(IV)で表されるコバルト化合物の具体例としては、コバルトビス (トリフェニルホスフィン) ジクロライド、コバルトビス〔トリス(3-メチル フェニルホスフィン)] ジクロライド、コバルトビス〔トリス(3-エチルフェ ニルホスフィン)]ジクロライド、コバルトビス〔トリス(4ーメチルフェニル ホスフィン)] ジクロライド、コバルトビス [トリス (3, 5ージメチルフェニ ルホスフィン)] ジクロライド、コバルトビス〔トリス(3,4ージメチルフェ ニルホスフィン)] ジクロライド、コバルトビス〔トリス(3-イソプロピルフ ェニルホスフィン) 〕 ジクロライド、コバルトビス〔トリス(3 - t - ブチルフ ェニルホスフィン) 〕 ジクロライド、コバルトビス〔トリス(3, 5ージエチル フェニルホスフィン)]ジクロライド、コバルトビス〔トリス(3-メチルー5 ーエチルフェニルホスフィン) 〕ジクロライド、コバルトビス〔トリス(3-フ エニルフェニルホスフィン)] ジクロライド、コバルトビス〔トリス(3,4, 5-トリメチルフェニルホスフィン)〕ジクロライド、コバルトビス〔トリス(4-メトキシ-3,5-ジメチルフェニルホスフィン)〕ジクロライド、コバル トビス〔トリス(4-エトキシー3,5-ジエチルフェニルホスフィン)〕ジク ロライド、コバルトビス〔トリス(4ーブトキシー3,5ージブチルフェニルホ スフィン)〕ジクロライド、コバルトビス〔トリス(4ーメトキシフェニルホス フィン) 〕 ジクロライド、コバルトビス〔トリス(3 - メトキシフェニルホスフ ィン) 〕 ジクロライド、コバルトビス〔トリス(4 ードデシルフェニルホスフィ ン)] ジクロライド、コバルトビス [トリス (4-エチルフェニルホスフィン) 〕ジクロライドなどを使用することができる。

[0027]



[0028]

触媒の使用量は、ブタジエンの単独重合の場合は、ブタジエン1モル当たり、共重合する場合は、ブタジエンとブタジエン以外の共役ジエンとの合計量1モル当たり、コバルト化合物を、コバルト原子換算で $0.01\sim1$ ミリモル、好ましくは $0.01\sim0.5$ ミリモル程度使用する。また、ホスフィン化合物の使用量は、コバルト原子に対するリン原子の比(P/Co)として、通常、 $0.1\sim50$ 、好ましくは $0.5\sim20$ 、さらに好ましくは $1\sim20$ である。さらに、アルミノオキサンの使用量は、コバルト化合物のコバルト原子に対するアルミニウム原子の比(A1/Co)として、通常、 $4\sim10^7$ 、好ましくは $10\sim10^6$ である。なお、一般式(IV)で表される錯体を用いる場合は、ホスフィン化合物の使用量がコバルト原子に対するリン原子の比(P/Co)が2であるとし、アルミノオキサンの使用量は、上記の記載に従う。

[0029]

重合溶媒として用いられる不活性有機溶媒としては、例えばベンゼン、トルエン、キシレン、クメンなどの芳香族炭化水素溶媒、nーペンタン、nーヘキサン、nーブタンなどの脂肪族炭化水素溶媒、シクロペンタン、メチルシクロペンタン、シクロヘキサンなどの脂環族炭化水素溶媒およびこれらの混合物が挙げられる。

[0030]

重合温度は、通常、−50~120℃で、好ましくは−20~100℃である

重合反応は、回分式でも、連続式でもよい。なお、溶媒中の単量体濃度は、通常、5~50質量%、好ましくは10~35質量%である。

また、重合体を製造するために、本発明の触媒および重合体を失活させないた

めに、重合系内に酸素、水あるいは炭酸ガスなどの失活作用のある化合物の混入を極力なくすような配慮が必要である。重合反応が所望の段階まで進行したら反応混合物をアルコール、その他の重合停止剤、老化防止剤、酸化防止剤、紫外線吸収剤などを添加し、次いで通常の方法に従って生成重合体を分離、洗浄、乾燥して本発明に用いられるシンジオタクチック1,2一ポリブタジエンを得ることができる。

[0031]

本発明に用いられる(A)シンジオタクチック 1 、2 ーポリブタジエンの重量 平均分子量は、好ましくは 1 万~ 5 0 0 万、さらに好ましくは 1 万~ 1 5 0 万、 特に好ましくは 5 万~ 1 0 0 万である。重量平均分子量が 1 万未満では流動性が極端に高く、加工が非常に困難となり、また成形品がべたつくため好ましくなく、一方、 5 0 0 万を超えると流動性が極端に低く、加工が非常に困難となり好ましくない。

[0032]

- (B) 熱可塑性ポリマー
- (B) 熱可塑性ポリマーとしては、上記(A) 成分以外の熱可塑性樹脂および /または熱可塑性エラストマーであり、具体的には、ポリエチレン、ポリプロピレン、スチレンーブタジエンースチレンブロック共重合体(SBS)、スチレンーイソプレンースチレンブロック共重合体(SIS)、これらの水素化物(SEBS、SEPS)、上記シンジオタクチック1、2ーポリブタジエン以外のポリブタジエン(BR)、ABS樹脂、ポリイソプレン、各種ポリエチレン(LLDPE、ULDPE、LDPE)、エチレン一酢酸ビニルコポリマー、エチレンーアクリル酸エステルコポリマー、およびエチレンーメタクリル酸コポリマーの群から選ばれた少なくとも1種である。

[0033]

(B) 成分の配合量は、 $(A) \sim (B)$ 成分の合計量100質量部中に、40質量部以下、好ましくは $0 \sim 35$ 質量部である。40質量部を超えると、(A)成分の使用割合が少なくなり、柔軟性や硬度と透明性が失われる。

[0034]

なお、本発明に用いられる組成物において、上記(A)~(B)成分以外に、必要に応じて、滑剤、フィラー、オイルまたは発泡剤などの添加剤を含有してもよい。上記添加剤の具体例としては、エルカ酸アミド、ステアリン酸アミド、オレイン酸アミドなどの滑剤、タルク、シリカ、水酸化マグネシウム、炭酸カルシウム、ガラス、カーボンファイバー、ガラスバルーンなどのフィラー、パラフィンオイル、シリコンオイル、エクスパンセル発泡剤、ADCA、OBSH、重曹、、AIBNなどの発泡剤を挙げることができる。

[0035]

また、電子線照射による耐熱性と柔軟性を向上させるために、その他の添加剤、例えば、トリメチルプロパントリメタクリレートなどの多官能モノマー、ヒドロキシシクロヘキシルフェニルケトンなどの光重合開始剤、ベンゾフェノンなどの光増感剤などを、シンジオタクチック1,2ーポリブタジエン100質量部に対して5質量部以下含有させてもよい。

[0036]

組成物の調製と成形

本発明に用いられる組成物は、上記(A)~(B)成分、これらにさらに必要に応じて、上記添加剤などを添加して、加熱軟化させて、混練し成形する。混練と成形は、シンジオタクチック 1,2 ーポリブタジエンの軟化温度ないし溶融温度以上の成形性の良好な温度範囲で行い、均質な成形品にする。このため、成形温度は、90~170 $^{\circ}$ $^{\circ}$ 程度が良い。成形品を得るには、プレス成形、押し出し成形、射出成形、ブロー成形、異形押し出し成形、Tダイフィルム成形、インフレーション成形、パウダースラッシュ成形、回転成形などが利用される。

[0037]

電子線照射

本発明の樹脂成形品は、次いで電子線を照射して得られる。電子線を照射すると、シンジオタクチック1,2ーポリブタジエンのビニル基のラジカル反応により三次元架橋構造となり、成形品を硬化させるとともに、耐熱性を付与させる。電子線は、合成樹脂に対して透過性があり、その透過の程度は、成形品の厚みと、電子線の運動エネルギーに依存する。

その照射厚みに従って厚み方向に均一に透過可能に電子線のエネルギーを調節すると、厚み方向で架橋度を均一にした成形品とすることができる。

[0038]

電子線のエネルギーは、上記の成形品に対して、好ましくは50~3, 000 k e V、さらに好ましくは300~2, 000 k e Vとするが、50 k e V より小さいと、表層部で捕獲吸収される電子の割合が相対的に多くなって、成形品を透過する電子線が少なくなり、表層部に比して内部の架橋が遅れて、架橋度に差が生じるので、好ましくない。一方、3, 000 k e V より大きいと、架橋度が大きくなり過ぎて、硬質となるので、弾力性や伸びが小さいので好ましくない。

[0039]

また、この際の電子線の照射量は、好ましくは $1\sim100{
m Mrad}$ (SI単位系で、 $10\sim1$, $000{
m kGy}$ に相当する)、さらに好ましくは $1\sim50{
m Mrad}$ dの範囲で照射して架橋硬化させる。 $1{
m Mrad}$ はり少ないと、1, 2-ポリブ タジエンの架橋度が小さく、一方、 $100{
m Mrad}$ を超えると、架橋度が大きくなり過ぎて、硬質となるので、弾力性や伸びが小さいので好ましくない。

[0040]

電子線照射による架橋は、電子線エネルギーと照射量の積で表すことができ、本発明においては、電子線加速電圧(keV)と照射線量(Mrad)の積を、好ましくは2,000~20,000(keV·Mrad)、さらに好ましくは5,000~16,000(keV·Mrad)とする。2,000(keV·Mrad)とする。2,000(keV·Mrad)とする。2,000(keV·Mrad)より小さいと、表層部で捕獲吸収される電子の割合が相対的に多くなって、成形品を透過する電子線が少なくなり、表層部に比して内部の架橋が遅れて、架橋度に差が生じるので、好ましくない。一方、20,000(keV·Mrad)より大きいと、架橋度が大きくなり過ぎて、硬質となるので、弾力性や伸びが小さいので好ましくない。

[0041]

本発明の成形品に、上記のような電子線照射を施すことにより、電子線照射後の成形品の 50% 伸びにおける弾性率(M250)を電子線照射前の 50% 伸びにおける弾性率(M150)の好ましくは 1.01~2.5倍、さらに好ましくは 1

. $02\sim2$. 0倍とすることができる。 $M2_{50}/M1_{50}$ が1. 01未満では、電子線架橋が進んでおらず、耐蒸気滅菌性に劣る。一方、2. 5 を超えると、架橋成形品が硬くなりすぎ、柔軟性が失われ好ましくない。 $M2_{50}/M1_{50}$ は、上記電子線加速電圧(keV)と照射線量(Mrad)の積を、2, $000\sim20$, 000($keV\cdot Mrad$)とすることにより、容易に調整することができる。

[0042]

また、このようにして得られる電子線照射後の架橋成形品は、耐蒸気滅菌性を有し、例えば、本発明の架橋成形品の一形態である輸液チューブを用いて、1000~121℃で10~20分間程度、蒸気滅菌しても、変形することもない。

ここで、耐蒸気滅菌性とは、具体的には、輸液チューブなどの樹脂成形品(例えば、内径 $3\,\mathrm{mm}\,\phi$ 、外径 $4.4\,\mathrm{mm}\,\phi$ 、肉厚 $0.7\,\mathrm{mm}$ のチューブ、チューブ 長 $2\,0\,\mathrm{cm}$)を高圧蒸気滅菌器に入れ、 $1\,2\,1\,\mathrm{C}$ で $2\,0\,\mathrm{f}$ 間、蒸気滅菌した場合、滅菌前の形状が保たれ、変形が観察されないことを意味する。

[0043]

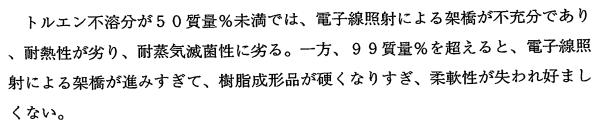
さらに、本発明の電子線を照射された樹脂成形品のヘイズ値は、30以下、好ましくは25以下である。ヘイズ値は、透明性の尺度であり、その値が小さくなる程、透明性がよくなる。このヘイズ値は、ASTM D-1003に準拠して測定される値である。

[0044]

また、電子線照射後の本発明の樹脂成形品は、トルエン不溶分が、通常、50 ~ 99 質量%、好ましくは80 ~ 95 質量%である。トルエン不溶分は、樹脂成形品を電子線照射することにより、 (A) シンジオタクチック 1 , 2 -ポリブタジエン中の二重結合がどの程度架橋しているかを示すバロメーターである。

ここで、トルエン不溶分は、本発明の樹脂成形品 [(a) g] を100m1のトルエンに浸漬させ、30 ℃で48 時間放置後、100 メッシュ金網を用いて濾過し、濾過液の一部 [(c) m1] を採取後、蒸発乾燥固化させ、得られた残存固形分 [トルエン可溶分:(b) g] を秤量し、下式によりゲル含有量を算出した。

ゲル含有量 (質量%) = [{a-b×(100/c)} /a]×100



上記トルエン不溶分は、上記電子線加速電圧(keV)と照射線量(Mrad)の積を、2,000~20,000 (keV·Mrad) とすることにより、容易に調整することができる。

[0045]

さらに、本発明の樹脂成形品は、ハロゲン原子の含有量が20ppm以下、好ましくは10ppm以下である。このハロゲン原子の含有量は、例えば、上記のように、重合溶媒として非ハロゲン系の不活性有機溶媒を用いることにより、得られる1,2ーポリブタジエン中のハロゲン原子の含有量を20ppm以下、好ましくは10ppm以下にすることができる。また、触媒系において、非ハロゲン系の化合物のみを用いることは、樹脂成形品中のハロゲン原子の含有量をさらに低減させることができ好ましい。

[0046]

このようにして得られる樹脂成形品は、柔軟性と硬度とに優れ、また耐蒸気滅菌性を有するので、チューブ、シート、フィルム、バッグ、コネクターなどの用途に有用である。特に、輸液チューブ、輸液容器、およびカテーテルなどの医療用途に有用である。

また、以上の樹脂成形品を同様の電子線照射により加工して得られる加工品は 、食品用途、履き物用途、車両用途、電線被覆用途などにも有用である。

[0047]

【実施例】

以下、実施例を挙げて本発明をさらに具体的に説明するが、本発明は以下の実施例に限定されるものではない。なお、実施例中、部および%は特に断らない限り、質量基準である。また、実施例中の各種の測定は、以下に従った。

耐蒸気滅菌性:

本文中に記載

透明性(ヘイズ値):

本文中に記載

引張強度、引張破断伸び、引張弾性率:

JIS K6301に準拠し、試験速度200mm/分、つかみ具間距離50mmで測定した。

ゲル分率:

本文中に記載

硬度:

電子線照射後の引張弾性率 $(M2_{50})$ が 5 MP a 以下を硬度が高くなく、良とした。

柔軟性:

電子線照射後の引張破断伸びが100%以上を良とした。

[0048]

実施例1

1, 2一ポリブタジエン(JSR社製、商品名:JSR RB810)100 質量部を押出し成形にて、内径3 mm ϕ 、外径4. 4 mm ϕ 、肉厚0. 7 mmのチューブに成形し、これを電子線照射装置(日新ハイボルテージ社製、商品名:EPS800-35)を用いて、加速電圧300kV、照射線量20Mradで電子線照射処理を行った。評価結果を表1に示す。

[0049]

実施例2

実施例1において、電子線の加速電圧を800kVに変えたこと以外は、実施 例1と同様にした。評価結果を表1に示す。

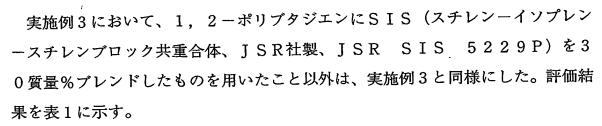
[0050]

実施例3

実施例2において、電子線の照射線量5Mradに変えたこと以外は、実施例2と同様にした。評価結果を表1に示す。

[0051]

実施例4



[0052]

比較例1

実施例1において、1, 2-ポリブタジエン100質量部を押出し成形したチューブを電子線照射せずに評価した。評価結果を表1に示す。

[0053]

比較例 2

実施例1において、電子線の照射線量5Mradに変えたこと以外は、実施例1と同様にした。評価結果を表1に示す。

[0054]

比較例3

実施例2において、電子線の照射線量30Mradに変えたこと以外は、実施例2と同様にした。評価結果を表1に示す。

[0055]

【表1】

			実施例				比較例		
1			1	2	3	4	1	2	3
材料	(*1) RB		100	100	100	100	100	100	100
'- ' '	(*2) S I S					30			
照射	①加速電圧	(kV)	300	800	800	800	無	300	800
条件	②照射線量	(Mrad)	20	20	5	5	無	5	30
7.5.1	①×②の積		6000	1600	4000	4000		1500	24000
	耐蒸気滅菌性	形状保持	0	0	0	0	×	×	0
	透明性	ヘイズ	15	14	16	20	18	17	9
	引張強度	(%)	12	16	20	22	14	15	14
	引張破断伸び	(%)	410	210	720	790	910	870	80
	照射前引張弹性率	M1 ₅₀ (MPa)	3.4	3.4	3.4	3.2	3.4	3.4	3.4
—	照射後引張弾性率	M2 ₅₀ (MPa)	3.6	4.0	3.5	3.3	_	3.4	10.0
	照射前とのM50比	(-)	1.06	1.18	1.03	1.03		1.00	2.94
	ゲル分率	(%)	57	99	91	87	0	36	100

[0056]

(*1) RB; 1, 2-ポリブタジエン(JSR社製、商品名: JSR RB



(*2) SIS; (スチレンーイソプレンースチレンブロック共重合体、JSR社製、JSR SIS 5229P)

[0057]

表1に示すように、本発明の電子線照射条件が、電子線加速電圧(keV)と 照射線量(Mrad)の積で2,000~20,000(keV·Mrad)を 満足する実施例1は、照射条件を満足しない比較例1(照射無し)および比較例 2(加速電圧:300kV、照射線量:5Mrad)に比べ耐熱性(蒸気滅菌性)が向上し、また柔軟性に優れていることが分かる。

また、実施例1における加速電圧300kVを800kVに高めた実施例2でも、耐熱性(蒸気滅菌性)が向上していることが分かる。

さらに、実施例3は、実施例2における照射線量20Mradを5Mradに 下げたものであるが、耐熱性(蒸気滅菌性)が向上し、さらに柔軟性に優れた結果となっている。

実施例 4 は、実施例 3 における照射条件で、1,2ーポリブタジエンにSIS (スチレンーイソプレンースチレンブロック共重合体、JSR社製、JSR SIS 5229P)を30質量部ブレンドしたものを用いたものであるが、耐熱性(蒸気滅菌性)と柔軟性に優れた結果となっている。

[0058]

一方、比較例1は、電子線照射を実施していないチューブであり、耐熱性(蒸気滅菌性)が劣る。

比較例 2 は、電子線照射条件が、電子線加速電圧(keV)と照射線量(Mrad)の積で2,000~20,000(keV·Mrad)を下まわっており、耐熱性(蒸気滅菌性)が劣る。

比較例3は、電子線照射条件が、電子線加速電圧(keV)と照射線量(Mrad)の積で2,000~20,000(keV·Mrad)を上回っており、耐熱性(蒸気滅菌性)劣る。

[0059]

【発明の効果】

ページ: 19/E

本発明によれば、輸液用チューブ、輸液用容器、およびカテーテルなどの医療 用途に有用な、柔軟性と硬度とに優れるとともに、耐蒸気滅菌性に優れたシンジ オタクチック 1, 2 ーポリブタジエン含有成形品が得られる。

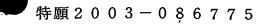


【要約】

【課題】 輸液用チューブ、輸液用容器、およびカテーテルなどの医療用途に有用な、柔軟性と硬度とに優れるとともに、耐蒸気滅菌性に優れたシンジオタクチック1,2-ポリブタジエン含有成形品を得る。

【解決手段】 (A) 結晶化度が 5%以上であるシンジオタクチック 1 , 2-ポリプタジエン $100\sim60$ 質量部、ならびに(B) 他の熱可塑性ポリマー $0\sim40$ 質量部を含有する樹脂成形品を電子線照射して得られる成形品であって、電子線照射後の 50%伸びにおける弾性率(M 250) が電子線照射前の 50%伸びにおける弾性率(M 150) の $1.01\sim2.5$ 倍であり、かつ耐蒸気滅菌性を有する樹脂成形品。

【選択図】 なし



出願人履歴情報

識別番号

[000004178]

1. 変更年月日 [変更理由]

1997年12月10日

名称変更

住 所 氏 名 東京都中央区築地2丁目11番24号

ジェイエスアール株式会社

2. 変更年月日 [変更理由]

2003年 5月 6日

住所変更

住 所 名

東京都中央区築地五丁目6番10号

ジェイエスアール株式会社

3. 変更年月日 [変更理由]

住

所

2003年 9月 1日

名称変更

東京都中央区築地五丁目6番10号

氏 名 JSR株式会社